This Page Is Inserted by IFW Operations and is not a part of the Official Record

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images may include (but are not limited to):

- BLACK BORDERS
- TEXT CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
- FADED TEXT
- ILLEGIBLE TEXT
- SKEWED/SLANTED IMAGES
- COLORED PHOTOS
- BLACK OR VERY BLACK AND WHITE DARK PHOTOS
- GRAY SCALE DOCUMENTS

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning documents will not correct images, please do not report the images to the Image Problem Mailbox.

CLIPPEDIMAGE= JP360191418A

PAT-NO: JP360191418A

DOCUMENT-IDENTIFIER: JP 60191418 A

TITLE: MANUFACTURE OF MAGNETIC HEAD

PUBN-DATE: September 28, 1985

INVENTOR-INFORMATION:

NAME

s<mark>y</mark> − i is ig√ -

KUME, TOMIO

ASSIGNEE-INFORMATION:

NAME

FUJITSU LTD

COUNTRY

N/A

APPL-NO: JP59047361

APPL-DATE: March 12, 1984

INT-CL (IPC): G11B005/39

US-CL-CURRENT: 360/110

ABSTRACT:

PURPOSE: To decide whether the film formation in the process of MR head

manufacture is normal or not at the end of the process by forming a

magneto-resistance element thin film with necessary width and respective layers

on a nonmagnetic substrate except a shield magnetic layer in the same process

with the manufacture of a magnetic head, and thus forming a dummy head.

CONSTITUTION: Various current are flowed to a dummy element 13 and the value at

the intersection HK* of a tangent from the flection point of a characteristic

curve and an axis H and the current dependency of the current bias value

12/29/2002, EAST Version: 1.03.0007

δ at the peak point of a resistance rate ρ of the characteristic

curve generated by a shunt current on a dummy element current I<SB>1</SB> are

measured. The current bias value δ is converted into an angle θ

according to a mathematical expression to obtain data, and MR elements 2 having

positive and negative magnetostrictive characteristics λ are measured

respectively. Consequently, the MR element with the negative characteristics

tends to increase in value HK* with the dummy element current I<SB>1</SB>, but

the element with positive characteristics does not vary, so the bias θ

increases normally. Consequently, a shunt bias type MR head having positive

magnetostrictive characteristics λ is manufactured on the basis of said

result to realize normal bias application and excellent reproduction characteristics.

COPYRIGHT: (C) 1985, JPO&Japio

[®] 公 開 特 許 公 報 (A) 昭60-191418

@Int_Cl.4

識別記号

庁内整理番号

砂公開 昭和60年(1985) 9月28日

G 11 B 5/39

7426-5D

審査請求 未請求 発明の数 1 (全5頁)

69発明の名称

磁気ヘッドの製造方法

②特 願 昭59-47361

塑出 願 昭59(1984)3月12日

砂発 明 者 久 米

米 富美夫

川崎市中原区上小田中1015番地 富士通株式会社内

⑩出 願 人 富士通株式会社

川崎市中原区上小田中1015番地

砂代 理 人 弁理士 井桁 貞一

明 細 舊

1. 岩明の名称

磁気ヘッドの製造方法

2. 特許請求の範囲

製造すべき磁気抵抗効果型磁気へッドの基板と、 熱影機率及び熱伝導度が尚等又は類似した非磁性 基板上に、所要幅の磁気抵抗素子薄膜を製造すべ き上配磁気へッドの磁気抵抗素子薄膜と同時に同 じ工程で収膜してダミーヘッドを形成し、皮ダミ ーヘッドの前配磁気抵抗素子薄膜に流す電流をパ ラメータとして低抗率と磁界の強さの関度の変化 特性曲線を求め、該曲線の動作部分の傾度の変化 から当該磁気抵抗素子薄膜の良否を判別して磁気 かっドの加工を行うことを特徴とする磁気ヘッド の製造方法。

- 8. 発明の詳細な説明
- (A) 発明の技術分野

本発明は磁気抵抗効果型磁気ヘッドの製造方法 に係り、特に製造上の特性のばらつきを低減する 製造方法に関する。 (b) 発明の技術分野

従来例を図に沿って説明する。第1図は従来の 磁気抵抗効果型磁気ヘッド(以下単化MRヘッド と略称する)の相互パイアス方式説明図であって (A)は要部断面図、(D)は透視図珠ブロック図を示す。 図において1は Ni2n フェライト。 Mn2n フェ ライト等よりなる磁性基板を示す。 実際のMRへ ッドにおいては基板を図示しない別の非磁性体に て形成し、その上に前配磁性基板 1 を薄膜蒸潜に て形成することもある。 2 および 2 は Ni Fe パー マロイよりなる磁気抵抗薬子(以下単化MR紫子 と略称する)。 8は SiO2 , AlgO3 等よりなる非 做性絶験層、4は N1Fe パーマロイ等の高透磁率 部材、5はカバーブレート、6は磁気テープ等の 磁気配録媒体であって磁性基板1および高透磁率 部材4はその中間に所要間隔をもって対向した2 圏のMR 紫子2、2とその川陽及びその間囲を彼 包する非磁性絶縁層3とを前記対向方向に挟滑す るようK形成され、MR 器子2。 2K 対してシー ルド磁性体として働き、磁気記録媒体 6 に記録さ

---89---

,

れた磁気にMR案子2、2が怒応する。

また一般にMR 累子 2 , 2 の動作を線形化するために、MR 累子 2 , 2 にはパイアス磁界を印加するか、あるいは磁化と电流の方向を傾ける等の手段が用いられるが、第1 図の例では第1 図(D)に示すように电源 7 , 7 を設け、それぞれのMR 累子 2 , 2 を流れる电流によって互にパイアス磁界を印加するいわゆる相互パイアス方式を形成し、登場増幅器 8 にてMR 素子 2 , 2 に 単版を流すための引出船であって A ℓ 又は Cu の 博優で形成する。

第2図は従来のMRへッドにおけるシャントバイアス方式の説明図であって、第2図印は嬰部断面図、第2図印は透視図漱ブロック図を示し、図において第1図との対応部位には同一符号を付してその重複説明を省略する。

図において9はチタン薄膜であってMR業子2 を蒸着以前に蒸着又はスパッタリングにて形成され、電源10と10からMR業子2に流れる電流

8

ために、実際のヘッドは前述のような製造工程を 経由して完成品となった時点でMRヘッドの特性 を試験してその製造ロットの合否を判定するしか 万法がなかった。

従って不合格が発生すると製造工程に消費される
多大の工数が無駄となるため
量産化を阻害する
欠点となっていた。

(0) 発明の目的

(1) 発明の構成

そしてこの目的は本発明によれば、磁気抵抗薬 子 博 膜と 該 磁気抵抗素子の動作を線形化するパイ ア ス 単体 層と 前 配両者を 被包する非磁性 絶縁 層を 狭滑して 磁気シールドするシールド磁性 層とを基 板上に 真空 成 模技術に て形成されて なるシャント パイア ス 方式の 磁気抵抗効 染 型 磁気ヘッドの 製造 工程に おいて、前 配基板の 熱膨 機 率 及び 熱 伝 導率 が 同 等 又 は 類似 し た ダ ミ ー 基 板 と なる 非 磁性 基 板 を所要の比率で分旅(シャント)するように形成され、とのシャント電流にてMR若干2にパイプス磁界を印加するようにしている。

第8図は磁気テーブ用多素子MRへッドの製造工程の説明図であって、例は磁性基板1あるいは図示しない非磁性基板上に、第1図乃至第2図に対応する高透磁率部材4までが真空破模技術にて形成される工程を示し、(D)はすべての破膜が終った時点でカバープレート 5を接滑する工程を示す。(C)は切断工程であってMRへっド単体毎に切断され、研磨工程を経由して(I)に示すフレーム11に接着される。さらにフラットケーブル12とヘッド場子間をワイヤボンディッグにより接続してMRへっドが完成する。

ところで従来完成したMRへッドには特性のばらつきが伴なうことが多く、この特性のばらつきを支配している主要因としてはMR累子の磁気異方性分散にあると買われているが、その磁気異方性分散が実際のMRへッドの製造工程の途中において、どの程度あるかを見極める手段がなかった

4

上に前配シールド磁性層を除く所要幅の磁気抵抗 素子薄膜及び各層を前記磁気ヘッドの製造工程と 同時に同じ工程で破膜してダミーヘッドを形成し 該ダミーヘッドの前記磁気抵抗素子に流す電流を パラメータとして(抵抗率/磁界の強さ)特性曲 線における動作部分の頻度と電流パイアス磁界量 の変化を側定し、該側定結果がそれぞれ所望値に なることを確認し、次工程の加工を行うことを特 像とする磁気ヘッドの製造方法によって達成でき

相互バイアス方式の磁気抵抗効果型磁気へッドの場合には、前記非磁性基板上に前記シールド磁性 及び一方の磁気抵抗素子薄膜を除く所製幅の磁気抵抗素子薄膜を除く所製幅の磁気抵抗素子薄膜及び各層を前記磁気へッドの製造工程と同時に同じ工程で成膜してダミーヘッドを形成し、該ダミーヘッドの前記磁気抵抗素子薄膜に流す 電流をパラメータとして(抵抗率/磁界の強さ)特性曲線における動作部の頂度の変化を削定し、該側定結果が所望値になることを確認し、次工程の加工を行うようにする。

—90—

そしてこれらの場合、前紀ダミー基板となる非磁性基板を実際の研究ヘッドを製造する際に使用するヘッドパターンの基板と一体形成し、成線後削配ダミー基板を切り離す以前に基板状態のままで上述の特性を構定するようにすれば一層都合よく良否判別が可能となる。

(6) 発明の実施例

以下本発明の実施例を第4図以下の図面によって
群述する。尚これらの図において、第1乃至第3図との対応部位には同一符号を付してその重複 説明を省略する。

第4凶はシャントパイプス万式のダミー料子試 綾データをボす。

7

(曲線①参照)すなわち移動することが判明した。 上記の結果をもとに磁流特性 λ の正負 2 種類の 所謂シャントパイアス方式 M R ヘッドを製造した ところ、上記結果と同様に磁流特性 λ が正のもの の方がパイアスが正常にかかり再生特性も良好で あった。つまりこれらの測定から flk*の電流依存 性の大きい M R 紫子は磁気異方性分散も大きいも のと予測できることになる。

次に第1図に示す相互パイテス方式のMRへっ ドの予側方法について述べる。

第5凶は相互パイアス方式のダミー素子試験データを示す。

非磁性体の水晶基板上に第8図の製造工程と同時に同じ工程にて第1図(D)に示す磁気シールド層1と4及びMR業子2とを除いたダミー業子(繋子幅W=50μm)を形成する。図示のダミー案子14は水晶基板と非磁性絶縁層の記轍を省略している。このダミー素子14に種々の電流を流してその(抵抗率ρ/磁界の強さH)特性曲線を制定し、第4図の場合と同様Hk+の値のダミー案子框

さ日)特性曲線を開定し、その特性曲線の変曲点から接線を引き、図示の如く日軸との交点Hk*の値と該特性曲線のシャント電流によって発生する 抵抗率ρのビーク点の日軸方向のずれ並すなわち、 電流パイアス並るの値のダミー案子電流 I₁ に対 する電流依存性を測定した。

又世旅パイアス盤もは数式により角度のに変換してデータをとり、MR業子2については磁金特性とが正のものと角のものについて開定した。その結果MR業子2の磁登特性とが負のものについてはHk*の値がダミー繋子電流 I1 の増加に対して上昇傾向(曲級①参照)となるため、実質的なパイプスのが変化しにくいことが判明した(曲線②参照)。第4図の縦軸に示す Hko* はHk*の値の最適値であって、ダミー案子18の電流依存性を埋解しやすくするため、坡適値 Hko* に対する比率Hk*/Hko*にてHk*の変化を示している。

一方磁通特性 A が正のものについては、ダミー 業子電流 I 1 の増加に対して Hk*の値は変化しない(曲線 ② 参照) ため、パイアスサが正常に増加

8

施I2に対する電流依存性を測定した。又MR案子2については磁盗特性 A が正のものと負のものについては研究を受けるのについてはHk*の値がダミー紫子・ ・ は が 負のものについてはHk*の値がダミー紫子・ ・ 就 が I a の増加に対して上昇傾向(曲線 ⑤ 診照)となり、一方磁 で 特性 A が正のものについてはHk*の値がダミー紫子・ となり、一方磁で特性 A が正のものについてはHk*の値がダミー紫子・電流 I a の増加に対して変化しない(由級 ⑥ 診照)ととが判明した。上記相互パイアス方式において磁 定特性 A が正のものと 2 値類の MR 紫子を 2 枚配置した MR スッドをそれぞれ製造したところ、上記の結果でHk*の電流 依 存性のない 磁 定特性 A が正のヘッドをそれぞれ製造したところ、上記の結果でHk*の電流 依 存性のない 磁 定特性 A が正のヘッドがパイアスが正常にかかり、再生特性が良好であることが判明した。

以上の説明においてダミー基板として実際のヘッド基板の熱影機率と熱伝導率が類似した非磁性体の水晶基板にて説明をしたが、実際のヘッド基板とダミー基板とを一体的に形成した基板上で成 膜工程を行ない、成膜完了後ダミー基板を切離以前に試験に利用すれば、成膜誤差を少なくし得る

-91-

効果がある。実際のヘッド基板が非磁性体の場合 はそのままダミー基板として利用し得る。

(ゴ) 発明の効果

以上詳細に説明したように本発明による磁気へ ッドの製造方法によれば、MRヘッドの再生特性 の良否をすべての収膜工程が完了した時点におい て判別できるので、それらのMRヘッドの特性の ばらつきを少なくすることができる。

4. 図面の簡単な説明

第1凶は従来の相互パイアス方式 MRヘッドの 説明図であって、のは要部新面図。(D)は透視図療 プロック凶を示す。弟2凶は従来のシャントパイ フス方式 M.R.ヘッドの説明図であって、例は要部 断面図。(D)は透視図漿ブロック図を示す。第8図 は磁気テーブ用多名子MRヘッドの製造工程の説 明凶、第4凶はシャントパイアス方式のダミー素 子試験データ、第5図は相互パイアス方式のダミ 一業子試験データを示す。

凶において1は磁性基板、2と2は磁気抵抗素

カパープレート、6は磁気配線媒体、7と7次び 10と10は電源、8は差動アンプ、9はチタン、 ýは引出層、1 8はシャントパイアス方式のダミ - 岩子、14は相互パイアス方式のダミー岩子を **示す。**



子、3は非磁性絶縁層、4は高透磁率部材、5は











